# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2000-085007

(43) Date of publication of application: 28.03,2000

(51)Int.Cl.

B29C 55/12 B29C 41/26 C08G 73/10 C08J 5/18 C08L 79/08 // B29K 79:00

B29L 7:00

(21)Application number: 10-276614

(71)Applicant: DU PONT TORAY CO LTD

(22)Date of filing:

10.09.1998

(72)Inventor: NISHIYA YOSHITAKA

**OKABASHI MASAKAZU** 

# (54) BIAXIALLY ORIENTED POLYIMIDE FILM AND ITS PRODUCTION

### (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To control the generation of curling in secondary processing and to improve plane properties by specifying the orientation ratio between the surface and back of a biaxially oriented polyimide film, or additionally the angle difference in the orientation main axis of the surface and back of the film.

SOLUTION: A biaxially oriented polyimide film is produced by a process in which a polyamide acid solution is extruded or applied continuously in the shape of a film on a rotating support, and the produced gel film is peeled off from the support and subjected to biaxial orientation, drying, and heat treatment. The orientation ratio between the surface and back of the film is made 1.3 or below, or the ratio is 1.3 or below and the difference of the orientation main axis directions of the surface and back of the film in 0–90 degree of the angle difference in the main axis directions is made 40 degree or below. The orientation ratio of the surface and back of the film is a calculated value which is obtained by a method in which the ATR spectra of the surface and back of the film are measured, and an orientation parameter for each surface is obtained by a prescribed formula.

#### **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

30.08.2005

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

# (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特期2000-85007 (P2000-85007A)

(43)公開日 平成12年3月28日(2000.3.28)

(51) Int.Cl. <sup>7</sup>	設別記号	_	FΙ				テーマコード(参考)
B29C 55	/12		B 2 9 C	55/12			4F071
41	/26			41/26			4F205
C 0 8 G 73	/10		C 0 8 G	73/10			4 F 2 1 0
C08J 5	/18 CFG		C 0 8 J	5/18		CFG	4J002
C08L 79			C08L	79/08			4 J O 4 3
		審查請求	未請求 請求	永項の数 6	FD	(全 7 頁)	最終頁に続く
(21)出廢番号	特顯平10-276614		(71)出題	人 000219			
			1			ン株式会社	
(22)出顧日	平成10年9月10日(1998.9	平成10年9月10日(1998.9.10)				日本橋本町1	丁目5番6号
			(72)発明				
							の6 東レ・デ
				ュポン	株式会	社東海事業場	内
			(72)発明				
						新宝町31番地 社東海事業場	の6 東レ・デ kp
			(74)代理				17.3
			(13/103	-		幹雄	
				,,			2.0
							最終頁に続く

# (54) 【発明の名称】 二軸配向ポリイミドフィルムおよびその製造方法

# (57)【要約】

【課題】 二次加工時にカールを生じることが少なくて 平面性に優れ、特に金属箔または金属薄膜が積層された 電気配線板の支持体(TAB)、IC用リードフレーム 固定テープ、フレキシブル印刷回路保護用カバーレイフ ィルム、ワイヤまたはケーブルの絶縁フィルムおよびフ ィルム表面に接着剤をコーティングした粘着テープなど の、打ち抜き時に寸法精度が狂ったり、カールによる平 面性の悪化を嫌う用途に対して好適に適用できる二軸配 向ポリイミドフィルムおよびその製造方法を提供する。 【解決手段】本発明の二軸配向ポリイミドフィルムは、 フィルム表裏の配向の比が1.3以下であること、また はフィルム表裏の配向の比が1.3以下で、かつフィル ム表裏の配向主軸の方向の差が40度以下であることを 特徴とする。

# 【特許請求の範囲】

【請求項1】 フィルム表裏の配向の比が1.3以下であることを特徴とする二軸配向ポリイミドフィルム。

1

【請求項2】 フィルム表裏の配向の比が1.3以下で、かつフィルム表裏の配向主軸方向の角度差が40度以下であることを特徴とする二軸配向ポリイミドフィルム。

【請求項3】 フィルムの厚さが12.5~175μm の範囲にあることを特徴とする請求項1または2に記載の二軸配向ポリイミドフィルム。

【請求項4】 金属箔または金属薄膜が積層された電気配線板の支持体、IC用リードフレーム固定テープまたはフレキシブル印刷回路保護用カバーレイフィルムとして使用されることを特徴とする請求項1~3のいずれか1項に記載の二軸配向ポリイミドフィルム。

【請求項5】 ポリアミド酸溶液を回転する支持体にフィルム状に連続的に押出し又は塗布したゲルフィルムを、前記支持体から剥離し、二軸延伸、乾燥、熱処理することにより、二軸配向ポリイミドフィルムを製造する方法において、前記支持体から剥離した直後のフィルム 20の延伸倍率が1.01~1.2倍になるように剥離することを特徴とする請求項1~3のいずれか1項に記載の二軸配向ポリイミドフィルムの製造方法。

【請求項6】 ポリアミド酸溶液を回転する支持体にフィルム状に連続的に押出し又は塗布したゲルフィルムを、前記支持体から剥離し、二軸延伸、乾燥、熱処理することにより、二軸配向ポリイミドフィルムを製造する方法において、前記支持体の表面温度を雰囲気温度+35℃以下、かつ50~100℃の範囲に制御することを特徴とする請求項1~3のいずれか1項に記載の二軸配 30向ポリイミドフィルムの製造方法。

# 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は二次加工時にカールを生じることが少なくて平面性に優れ、特に金属箔または金属薄膜が積層された電気配線板の支持体(TAB)、IC用リードフレーム固定テープ、フレキシブル印刷回路保護用カバーレイフィルム、ワイヤまたはケーブルの絶縁フィルムおよびフィルム表面に接着剤をコーティングした粘着テープなどの、打ち抜き時に寸法精度 40が狂ったり、カールによる平面性の悪化を嫌う用途に対して好適に適用できる二軸配向ポリイミドフィルムおよびその製造方法に関するものである。

#### [0002]

【従来の技術】二軸配向ポリイミドフィルムに対する要求性能としては、一般にコーティングや蒸着あるいはスリットや特定の形状への打ち抜きといった2次加工の際に、フィルムの進行方向に向かってカールの少ない平坦なフィルムであることが要求される。

【0003】しかしながら、従来の二軸配向フィルムで 50

は、フィルム製造時の残留応力、表裏の配向の度合い、 および巻き取り時の張力などに起因して、フィルムの縦 方向でカールが発生し、平面性不良から加工時での操作 性不良や収率低下などの問題をを起こすことが多い。

【0004】そこで、一般的にポリエステルでは、特開平1-131550号公報に記載されるように、フィルム表裏の延伸温度を変えることにより、カールをコントロールする方法、および特公昭54-26582号公報に記載されるように、フィルムの片面だけに特定の湿温風を所定時間吹きつけることにより、カールをコントロールする方法が知られている。

【0005】一方、ポリイミドフィルムについては、特開平7-41556号公報および特開平7-41557号公報に記載されるように、銅箔との接着時のカールを防止するために、ポリマ組成を変更することによって、得られるポリイミドの熱膨張係数を変える方法が提案されている。

【0006】しかしながら、上述した従来のポリエステルフィルムのカール改良方法では、延伸ムラや温度ムラなどにより、フィルムに局部的なタルミが生じて平面性が悪化する場合がある。

【0007】また、ポリイミドのポリマ組成を変更する方法では、特定のポリマ組成物にしか有効性が認められず、さらにポリマの巻張力を下げて、巻癖を少なくした場合には、輸送中の振動で巻きずれが生じることが多々あるため、平面性が優れ、本質的にカールしにくい二軸配向ポリイミドフィルムの実現がしきりに望まれているのが実情である。

#### [0008]

【発明が解決しようとする課題】本発明は、上述した従来技術における問題点の解決を課題として検討した結果 達成されたものである。

【0009】したがって、本発明の目的は、二次加工時にカールを生じることが少なくて平面性に優れ、特に金属箔または金属薄膜が積層された電気配線板の支持体(TAB)、IC用リードフレーム固定テープ、フレキシブル印刷回路保護用カバーレイフィルム、ワイヤまたはケーブルの絶縁フィルムおよびフィルム表面に接着剤をコーティングした粘着テープなどの、打ち抜き時に寸法精度が狂ったり、カールによる平面性の悪化を嫌う用途に対して好適に適用できる二軸配向ポリイミドフィルムおよびその製造方法を提供することにある。

#### [0010]

【課題を解決するための手段】上記の課題を解決するために、本発明の二軸配向ポリイミドフィルムは、フィルム表裏の配向の比が1.3以下であること、またはフィルム表裏の配向の比が1.3以下で、かつフィルム表裏の配向主軸方向の角度差が40度以下であることを特徴とする。

【0011】本発明の二軸配向ポリイミドフィルムにお

いては、フィルムの厚さが12.5~175μmの範囲 にあること、および金属箔または金属薄膜が積層された 電気配線板の支持体、IC用リードフレーム固定テープ またはフレキシブル印刷回路保護用カバーレイフィルム として使用されることが望ましい。

【0012】また、上記の特性を有する本発明の二軸配 向ポリイミドフィルムの製造方法は、ポリアミド酸溶液 を回転する支持体にフィルム状に連続的に押出し又は塗 布したゲルフィルムを、前記支持体から剥離し、二軸延 伸、乾燥、熱処理することにより、二軸配向ポリイミド 10 フィルムを製造する方法において、前記支持体から剥離 した直後のフィルムの延伸倍率が1.01~1.2倍に なるように剥離すること、または前記支持体の表面温度 を雰囲気温度+35℃以下、かつ50~100℃の範囲 に制御することを特徴とする。

### [0013]

【発明の実施の形態】以下に、本発明の二軸配向ポリイ ミドフィルムおよびその製造方法について、具体的に説 明する。

【0014】本発明の二軸配向ポリイミドフィルムは、 ポリアミド酸溶液を回転する支持体にフィルム状に連続 的に押出し又は塗布したゲルフィルムを、前記支持体か ら剥離し、二軸延伸、乾燥、熱処理することにより製造 されたものであり、フィルム表裏の配向の比が1.3以 下であること、またはフィルム表裏の配向の比が1.3 以下で、かつ配向主軸方向の角度差0~90度における フィルム表裏の配向主軸の方向の差が40度以下である ことを特徴とし、この規定を満たすことによって、二次 加工時にカールを生じることが少なくて平面性に優れる という性能を発揮する。

【0015】そして、本発明の二軸配向ポリイミドフィ ルムの製造方法によれば、二次加工時にカールを生じる ことが少なくて平面性に優れるポリイミドフィルムを、 安定して安価に製造することができる。

【0016】本発明でいうフィルムの表裏の配向の比と は、フィルム長手方向および幅方向に対して垂直方向か ら見た場合のフィルム表面とその反対面のフィルム表面 の配向比、つまりフィルム製造時の延伸工程で発生する フィルムの表裏の高分子鎖の配向状態の比を表わすもの \*40 である。

\*【0017】このフィルムの表裏の配向の比は、フィル ムの表、裏面のATRスペクトルを測定して各面につい て配向パラメータを下記の式で求め、計算した値であ る。この場合のフィルムの面は溶液製膜時にドラムまた はベルト面に接した面を裏面、その反対面を表面とし

#### [0018]

配向パラメータ=d1248cm゚ /d1717cm゚ d 1 2 4 8 c m<sup>-1</sup> = A T R スペクトルで測定した 1 2 4 8 c m<sup>-1</sup> の吸収バンドの吸光度

d 1717cm<sup>-1</sup> = ATRスペクトルで測定した171 7 c m の吸収バンドの吸光度

表裏配向の比=片方のフィルム表面の配向パラメータ/ 他の面のフィルム表面の配向パラメータ(但し表裏の配 向の比≥1.0)

本発明の二軸配向ポリイミドフィルムにおいては、フィ ルムの表裏の配向の比が1.3以下、好ましくは1.2 以下であることが必要である。表裏の配向の比が1.3 より大きいと、フィルムのカールが大きくて取り扱いに くくなり、二次加工時の寸法性が悪くなるため好ましく ない。

【0019】本発明の二軸配向ポリイミドフィルムにお いて、配向主軸の方向とは、同一表面上で配向パラメー ターが最も大きくなる方向である。また、表裏の配向主 軸の差とは、フィルムの長手方向及び幅方向に対し垂直 方向から見た表裏のポリイミドフィルムの配向主軸方向 の角度差であり、本発明においてはこれが40度以下で ある必要がある。表裏の配向の差が1.3~1.1の範 囲であっても、配向主軸の方向の差が40度より大きい 30 場合は、配向の差に応じてツイスト (ねじれ) が発生し やすくなるため好ましくない。

【0020】本発明におけるポリイミドの先駆体である ポリアミド酸とは、芳香族テトラカルボン酸類と芳香族 ジアミン類とからなり、次式Iで示される繰り返し単位 で構成されるものである。

【0021】そして、本発明において使用するポリイミ ドとは、次の式Iに示される繰り返し単位で構成される ものである。

[0022]【化1】

 $-N \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle R \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - R 2 - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array} \right\rangle N - CO \left\langle \begin{array}{c} CO \\ \end{array}$ 

上記式において、R1は少なくとも1個の芳香族環を有 する4価の有機基で、その炭素数は25以下で有るもの とし、R2は少なくとも1個の芳香族環を有する2価の 有機基で、その炭素数は25以下である。

【0023】上記の芳香族テトラカルボン酸類の具体例 としては、ピロメリット酸、3,3',4,4'ービフ ェニルテトラカルボン酸、2,3',3,4'ーピフェ 50 ニルテトラカルボン酸、3,3',4,4'ーベンゾフ

ェノンテトラカルボン酸、2,3,6,7ーナフタレンジカルボン酸、2,2ービス(3,4ージカルボキシフェニル)エーテル、ピリジンー2,3,5,6ーテトラカルボン酸またはその酸無水物、あるいはその酸のエステル化合物またはハロゲン化物から誘導される芳香族テトラカルボン酸類などが挙げられる。

【0024】上記の芳香族ジアミン類の具体例としては、パラフェニレンジアミン、メタフェニレンジアミン、パラキシリレンジアミン、4,4'ージアミノジニフェニルエーテル、4,4'ージアミノジニフェニルエーテル、4,4'ージアミノジフェニルスルホン、3,3'ージメチルー4,4'ージアミノジフェニルメタン、1,5ージナフタレン、3,3'ージメトキシベンチジン、1,4ービス(3ーメチルー5ーアミノフェニル)ベンゼンおよびこれらの誘導体などが挙げられる。

【0025】本発明の方法におけるポリイミドに特に適合する芳香族テトラカルボン酸成分と芳香族ジアミン成分の組み合わせとしては、ピロメリット酸二無水物と4,4'-ジアミノジフェニルエーテル、および3,3',4,4'-ビフェニルテトラカルボン酸二無水物と4,4'-ジアミノジフェニルエーテルの組み合わせが挙げられ、さらにこれらの共重合および/またはパラフェニレンジアミンの共重合が好ましい。

【0026】ポリイミドの固有粘度(25℃硫酸中で測定)は0.2~3.0であり、より好ましくは0.8~2の範囲のものが通常用いられる。

【0027】固有粘度が0.2以下のポリマは製膜時の延伸工程でフィルムの強度不足により破れが生じ、効率的に製膜できないため好ましくない。また、固有粘度が 303.0より大きいと、ポリマ粘度の上昇が激しく、高重合度ゲルの発生や口金からの吐出圧力が高くなりすぎて、製膜が不可能になるなどの問題を生じるため好ましくない。

【0028】本発明において、ポリアミド酸溶液を形成するために使用される有機溶媒の具体例としては、N, Nージメチルホルムアミド、N, NージメチルアセトアミドおよびNーメチルー2ーピロリドンなどの有機極性アミド系溶媒が挙げられ、これらの有機溶媒は単独でまたは2種以上を組み合わせて使用するか、あるいはベンゼン、トルエンおよびキシレンのような非溶媒と組み合わせて使用してもよい。

【0029】本発明で用いるポリアミド酸の有機溶媒溶液は、固形分を5~40重量%、好ましくは10~30重量%を含有するものであって、またその粘度はブルックフィールド粘度計による測定値で100~2000ポイズ、好ましくは1000~1000のポイズのものが、安定した送液が可能であることから好ましい。

【0030】また、有機溶媒溶液中のポリアミド酸は、 部分的にイミド化されてもよく、少量の無機化合物を含 50 有してもよい。

【0031】本発明において、芳香族テトラカルボン酸類と芳香族ジアミン類とは、それぞれのモル数が大略等しくなる割合で重合されるか、その一方が10モル%、好ましくは5モル%の範囲内で、他方に対して過剰に配合されてもよい。

6

【0032】重合反応は、有機溶媒中で撹拌および/または混合しながら、0~80℃の温度範囲で、10分~30時間連続して進められるが、必要により重合反応を分割したり、温度を上下させてもかまわない。

【0033】この場合に、両反応体の添加順序には特に 制限はないが、芳香族ジアミン類の溶液中に芳香族テト ラカルボン酸類を添加するのが好ましい。

【0034】重合反応中に真空脱泡することは、良質なポリアミド酸の有機溶媒溶液を製造するのに有効な方法である。また、重合反応の前に芳香族ジアミン類に少量の末端封止剤を添加して重合反応を制御することを行ってもよい。

【0035】本発明で使用される閉環触媒の具体例としては、トリメチルアミン、トリエチレンジアミンなどの脂肪族第3級アミンおよびイソキノリン、ピリジン、ベータピコリンなどの複素環式第3級アミンなどが挙げられるが、複素環式第3級アミンから選ばれる少なくとも一種のアミンを使用するのが好ましい。

【0036】本発明で使用される脱水剤の具体例としては、無水酢酸、無水プロピオン酸、無水酪酸などの脂肪族カルボン酸無水物、および無水安息香酸などの芳香族カルボン酸無水物などが挙げられるが、無水酢酸および/または無水安息香酸が好ましい。

【0037】ポリアミド酸に対する閉環触媒の含有量は、閉環触媒の含有量(モル)/ポリアミド酸の含有量(モル)が、0.5~8となる範囲が好ましい。

【0038】また、ポリアミド酸に対する脱水剤の含有量は、脱水剤の含有量(モル)/ポリアミド酸の含有量(モル)が、0.1~4となる範囲が好ましい。

【0039】なお、この場合には、アセチルアセトンなどのゲル化遅延剤を併用してもよい。

【0040】本発明の二軸配向ポリイミドフィルムは、ポリアミド酸溶液を回転する支持体にフィルム状に連続的に押出し又は塗布したゲルフィルムを、前記支持体から剥離し、二軸延伸、乾燥、熱処理することにより製造されるが、ポリアミド酸の有機溶媒からポリイミドフィルムを製造する代表的な方法としては、閉環触媒および脱水剤を含有しないポリアミド酸の有機溶媒溶液をスリット付き口金から支持体上に流延してフィルムに成形し、支持体上で加熱乾燥することにより自己支持性を有するゲルフィルムとした後、支持体よりフィルムを剥離し、更に高温下で乾燥熱処理することによりイミド化する熱閉環法、および閉環触媒および脱水剤を含有せしめたポリアミド酸の有機溶媒をスリット付き口金から支持

体上に流延してフィルム状に成形し、支持体上でイミド 化を一部進行させて自己支持性を有するゲルフィルムと した後、支持体よりフィルムを剥離し、加熱乾燥/イミ ド化し、熱処理を行う化学閉環法が挙げられる。

【0041】本発明では、上記のいずれの閉環方法を採 用してもよいが、化学閉環法はポリアミド酸の有機溶媒 溶液に閉環触媒および脱水剤を含有させる設備を必要と するものの、自己支持性を有するゲルフィルムを短時間 で得られる点で、より好ましい方法といえる。

【0042】本発明の二軸配向ポリイミドフィルムを製 10 造するに際しては、支持体から剥離した直後のフィルム の延伸倍率が1.01~1.2倍になるように剥離する こと、または支持体の表面温度を雰囲気温度+35℃以 下、かつ50~100℃の範囲に制御することが重要な 条件である。

【0043】すなわち、ポリイミドの先駆体であるポリ アミド酸溶液をドラム又はベルト状の金属などの支持体 に流延附形した後、この支持体からゲルフィルムを剥離 する際には、剥離に大きな張力をかけないようにすべき である。

【0044】このためには、ニップロール、バキュウム ロール、多段張力カットロール等を用いて極力延伸張力 がかからないようにすることが好ましい。

【0045】フィルムの剥離張力を少なくすることによ り、剥離直後のフィルムの延伸倍率を1.2倍以下、好 ましくは1.1倍以下にすることができる。

【0046】剥離直後の延伸倍率が1.2より大きくな るとフィルム表裏で配向の差が大きくなる。

【0047】また、支持体の表面温度もフィルムの剥離 張力に影響するため、支持体の表面温度を、雰囲気温度 30 +35℃以下、かつ50~100℃の範囲に制御するこ とが肝要である。

【0048】支持体の表面温度が雰囲気温度より35℃ 以上になると、フィルム表裏で配向差が生じ易くなる。 また、支持体の表面温度が50℃未満では、ポリアミド\* \*酸のイミド化が進まないため、ゲルフィルムと金属との 接着性が高くなり、フィルムの表裏で配向差が生じる。 一方、支持体の表面温度が100℃を越えると、支持体 との接触面でイミド化が急速に起こり、フィルム表裏で 配向差が生じるため好ましくない。

【0049】このように、支持体からフィルムを剥離し た後、二軸延伸、加熱処理してポリイミドフィルムを得

【0050】延伸は、2軸同時または1軸づつ延伸して もよい。また、フィルムは単体もしくは積層体であって

【0051】このようにして得られるフィルムの厚さ は、一般にカールが発生しやすいといわれる12.5~ 175 μm、好ましくは20~70 μmの範囲が好適で あり、カールが発生し易いフィルム厚さのものでもカー ルの発生を押さえることができる。

【0052】かくして得られる本発明の二軸配向ポリイ ミドフィルムは、二次加工時にカールを生じることが少 なくて平面性に優れることから、特に金属箔または金属 薄膜が積層された電気配線板の支持体(TAB)、IC 20 用リードフレーム固定テープ、フレキシブル印刷回路保 護用カバーレイフィルム、ワイヤまたはケーブルの絶縁 フィルムおよびフィルム表面に接着剤をコーティングし た粘着テープなどの、打ち抜き時に寸法精度が狂った り、カールによる平面性の悪化を嫌う二次加工用途に対 して好適に適用することができる。

[0053]

【実施例】次に、実施例を挙げて、本発明をさらに詳細 に説明する。

【0054】なお、実施例中の特性の測定方法および評 価方法は下記のとおりである。

【0055】 [配向比測定] 前記の配向パラメータから 算出した。なお、前記吸光度は下記条件で測定した。

[0056]

装置 FTS-55A (Bio Rad DIGILB製)

1回反射ATRスペクトル測定装置 付属装置

条件 光源 :セラミックス

> 検出器 : DTGS 積算回数:256回 IRE : Ge

入射角 :60度

偏光子 : ワイヤーグリッド、S偏光

[配向主軸の方向の差] 同一表面上で上記の方法で測定 された配向パラメータが最も大きくなる角度を配向主軸 の方向の差とした。

【0057】 [ツイスト・カール測定] 長手方向(以下 MD方向と略称する)に120mm、幅方向(以下TD 方向と略称する)に35mm、短冊状にフィルムを切り 出したサンプルを、温度25℃、湿度60%に調整され 50 △:10mm以上20mm未満

た部屋で12時間以上調整する。調整されたサンプルを 平坦な台上に置き、台からカール・ツイストしたサンプ ルの浮き高さ (mm) を測定し次の4ランクに分けた。

[0058]

◎:5 mm未満

〇:5mm以上10mm未満

×:20mm以上

上記ランク中◎、○が実用に供することが可能なもので ある。

【0059】「実施例1] 乾燥したN, N-ジメチルア セトアミド190.6 Kg中に、4,4'ージアミノジ フェニルエーテル20.024kg (0.1kmol) を溶解し、20℃で撹拌しながら、精製した粉末状のピ ロメリット酸二無水物21.812kg (0.1kmo 1)を少量づつ添加し、1時間撹拌し続け、透明なポリ アミド酸溶液を得た。この溶液は、20℃で3500ポ 10 イズの粘度であった。

【0060】このポリアミド酸に、無水酢酸をポリアミ ド酸単位に対して2.5mol、ピリジンをポリアミド 酸に対して2.0mol、それぞれ冷却しながら混合 し、ポリアミド酸の有機溶媒溶液を得た。

【0061】このポリアミド酸の有機溶媒溶液を、スリ ット付口金に定量供給し、90℃の金属ドラム上に流延 し、自己支持性のあるゲルフィルムを得た。ゲルフィル ムを金属ドラムから剥離し、金属ロールとシリコーンゴ ムロールからなる2組のニップロールで温度65℃で走 20 のテストを行い、結果を表1に示した。 行方向(MD)に延伸し、次いでテンタに導入した。

【0062】走行方向の延伸倍率、すなわち金属ドラム\*

\*と各ニップロールおよびテンタとの速度比は、金属ドラ ム速度に対して1組目のニップロールの速度比は1.1 4、2組目のニップロールのそれは1.18、テンタの それは1.31に調整した。

10

【0063】テンタで幅方向(TD)に1.61倍延伸 し、260℃の温度で40秒間乾燥し、ついで430℃ で1分間熱処理し、冷却ソーンでリラックスさせながら 30秒間冷却し、フィルムのエッジをカットすることに より、幅1997mm、厚さ25μmの二軸延伸ポリフ ィルム得た。

【0064】このフィルムから幅35mm、長さ120 mmのテストフィルムを短冊状に切り出し、25℃、6 0%で12時間調湿後カールを測定し、表1にその結果 を示した。

【0065】「実施例2および3〕フィルムの厚み、金 属ドラム温度等を表1に示すように変更して実施例1と 同様のテストを行い、結果を表1に示した。

【0066】 [比較例1~4] フィルムの厚み、金属ド ラム温度等を表1に示すように変更して実施例1と同様

[0067]

【表1】

	フィルム厚み	フィルム厚み ドラム湿皮 ニップローラ 剥離直後の		剥離直後の	フィルム表裏の	カール	
	(µm)	(3)	使用の有無	延伸倍率	配向主軸の差	配向の比	
実施例 1	2 5	9 0	有	1. 14	0 度	1. 10	0
実施例 2	5 0	7 5	無	1. 18	10度	1.08	Ф
実施例3	1 2 5	5 5	無	1. 18	0度	1. 07	0
比較例1	2 6	101	<b>有</b>	1. 14	3082	1. 33	Δ
比較何 2	2 5	9 0	無	1. 28	90度	1. 43	. <b>×</b>
比較例3	5 0	8 0	無	1. 31	8 0 度	1. 15	× 7121
比較例4	1 2 6	7 6	無	1. 34	45度	1. 77	×

雰囲気温度:65℃

表1の結果から明らかなように、本発明の条件を満たす 実施例1~3のフィルムは、配向主軸の差および配向主 軸の方向の差が小さく、カールを生じることがない。

【0068】一方、ドラム温度が高すぎたり、剥離直後 の延伸倍率が高いフィルム(比較例1~4)は、配向主 軸の差および配向主軸の方向の差が大きく、カールを生 じやすいため、二次加工性に劣っている。

[0069]

【発明の効果】以上説明したように、本発明によれば、 二次加工時にカールを生じることが少なくて平面性に優 れ、特に金属箔または金属薄膜が積層された電気配線板 の支持体 (TAB)、IC用リードフレーム固定テー プ、フレキシブル印刷回路保護用カバーレイフィルム、 ワイヤまたはケーブルの絶縁フィルムおよびフィルム表 面に接着剤をコーティングした粘着テープなどの、打ち 50 抜き時に寸法精度が狂ったり、カールによる平面性の悪

化を嫌う用途に対して好適に適用できる二軸配向ポリイ\* \*ミドフィルムを得ることができる。

# フロントページの続き

(51) Int. Cl.

識別記号

FΙ

テーマコート'(参考)

// B 2 9 K 79:00 B 2 9 L 7:00

F ターム(参考) 4F071 AA60 AF27 AF54 AG12 AG28

AG34 AH12 BA02 BB02 BB08

BC01 BC02 BC10 BC12

4F205 AA40 AE01 AG01 AH36 AR06

GA06 GB02 GC02 GF01 GF24

' GN24 GW06

4F210 AA40 AE01 AG01 AH36 AR06

QA02 QA03 QC16 QD13 QG01

QG18 QW07

4J002 CM041 GQ00 HA05

4J043 PA02 PA19 PC015 PC016

QB15 QB26 QB31 RA06 RA35

SA06 SA43 SA72 SB01 TA14

TA22 TA25 TA26 TA32 TB01

UA121 UA122 UA131 UA132

UA141 UA261 UA262 UA422

UA542 UA552 UB011 UB121

UB122 UB152 UB301 UB401

UB402 VA011 VA012 VA021

VA022 VA041 VA051 VA062

VA081 VA102 XA16 XB19

XB20 YA06 YA08 YA28 YA29

ZB11 ZB50